昭61-283635 ⑫公開特許公報(A)

MInt Cl.4 C 08 K 3/04 識別記号 CAM

庁内整理番号 6845-4J

@公開 昭和61年(1986)12月13日

審査請求 未請求 発明の数 1 (全8頁)

⊗発明の名称

ソフト系カーボンブラツク

願 昭60-125903 の特

顧 昭60(1985)6月10日 四出

大 掛 明者 73発

介 匡 裚 新潟市古川町5番26号 豊栄市内島見2166番地23

信 食 四発 明 者 旭カーボン株式会社 の出 頭 人

新潟市鷗島町2番地

茂

外1名 弁理士 月 村 30代 理

. #

発明の名称

ソフト系カーポンプランク

- 特許請求の範囲
 - 1. 盘紧吸着比表面积(N₄SA)が20~35 m/8、 ジプチルフタレート吸収量(DBPA)が 5 0 ~9 5 xb/1008 の特性を有するカーポンプラン クにおいて、下式で算出されるアクリゲート サイメ分布指数(m)が Q.12 ~ Q.15 であり、か つトルエン着色透過度が20~60 多の範囲に あることを特徴とするソフト釆カーポンプラ 22.

 $_{8} = 0.84932 \times log (D_{10}^{L}/D_{11})$

ここで、 3: アグリゲートサイズ分布指数

Dat :迷心沈降分析によつて得られる最多頻度

のストーク ス相当径

Dat : Dat より大で、Dat の名の頻度を有する

ストークス相当径

2 盘紧吸着比表面積(N₁SA)の測定値(x/8) と沃条吸着量(IA)の側定値(町/8)の比、

IA/N₂8A が 0.75~0.95 の範囲にある、特許 請求の範囲第1項配載のソフト系カーポンプ **ラック。**

3. 発明の詳細な説明.

本発明は、分類で中補強性(SRF)ないし汎 用性(GPP)に関するカーポンプラックに関す るものであり、さらに詳しくは、当該カーポン プラックを配合したゴム組成物に対して優れた 反発弾性を維持しながら相対的に高い補強性を 付与するととも化加強特性、発熱特性を改良す ることのできる SBF ないしGPF 級のカーメンプ ラックに係るものである。

ゴム配合用のカーポンプラックは、大別して 主にメイヤのトレッド用として使用されるハー ド系カーポンプランクとカーカス用として使用 されるソプト系カーポンプラックに分けられ、 この中でさらに耐摩耗性、作業性、加工性。発 熱性、押出性などの様々のゴム配合特性を考慮 して最も適切なカーポンプラックが選択されて 使用されている。

的述のゴム特性の各項目はゴムに配合するカーポンプラックの物理化学特性化よつで大きく 影響を受けることはよく知られている。その中でもカーポンプラックの基本的物性として、粒子径(または表面積)および粒子同士のつながり(ストラクチャー)が代表的なものである。

表面積を評価する方法としては電子顕微鏡による直接観察、BET法による登業政着比表面積 (NiSA)、よう案政着量(IA)およびセチルトリメチルアンモニウムプロマイド(CTAB)等の巨大分子の吸着による比裂面積などがみそのではなり、粒子径の補助ではない、裂面積が大きくなるほどであれた。ななどをの補助する。またストラクテャーは通常と、特性は低下する。またストラクテャーは通常シス特性は低下する。またストラクテャーは通常シス特性は低下する。またストラクテャーは通常シス特性は低下する。またストラクテャーは通常シス特性は低下する。

しかし、上記のカーポンプラック存住はカー ポンプラックを一つの塊りとしてとらえたあく

と分布は、遠心沈降分析方法によつて測定される。

カーポンプラックの平均アグリゲートサイズ (通常、アグリゲートの最多頻度ストークス径 で代表され、 Dat と呼ばれる)が大きければ、 高反ばつ弾性のゴム組成物を与える一方で、比 表面積の低下を伴い、従つて耐摩耗性の低下を 来たすという傾向にあり、動的特性と耐摩耗性 を 敬備させることは、平均アグリゲートサイズ、 すなわち、 Dat の大きさの制御のみでは殆ど不 可能であつた。

大験室的には、これを解決するために2品種またはそれ以上のカーポンプラックを混合して、所望の性能を発揮させるべく研究も行われてはいるが、タイヤ製造の如き工業的な大規模の使用に対応させるには、2種またはそれ以上のカーポンプラックを大量にかつ正確な配合比率で混合する装置が見当らないばかりではなく、カーポンプラック特性による分散性の差異が生じるために、均一性を有する製品も得られないと

までもマクロ的なものであり、単にこの基本的 特性のみを特定したカーポンプラックでは、これを配合したゴム組成物の特性を把握すること は困難である。

本発明者らは、カーポンプラックをマクロ的にとらえるのではなく、もつとミクロ的ななイグル特性について広く研究し、この特性について広く研究し、この特性とを検討した結果、その動か存世と対してアグリゲートサイズ分布がプラックにはアグリグートサイズ分布がプラックにはアグリグートを協力になったが、さらないである。これに加えて、上述の口にないない。これに加えて、上述の口にないないのにある。と思われる兄弟特性の同じたの別しない効果が発現されることも見出した。

カーポンプラックのアクリゲートとは、カー ポンプラックの基本構造のうち、球状一次粒子 が多数個融合して結合した最小分散単位を甘い、 水統的ストラクチャーとも称され、その大きさ

貫う難点がある。

さらに、もう1つの特定要件であるトルエン 常色透過度は JIS K 6221 6.2.4 により初定さ れる透過率例であり、この数値が低くなるほど カーポンプラックに含まれるトルエン抽出可能 物質の量は増大する。

このトルエン抽出可能物質について、従来は 少ないほどすなわち、トルエン着色透過度が大きいほど望ましいとされていたが、 意外なこと には、本発明者らは上述した特定要件に加えて さらにこのトルエン着色透過度を逆に下げた場 合には配合ゴムの加係件性が著しく改良される ことを見出した。

すなわち、本発明は、窒素吸剤比表面積 (N_ESA)が20~35 元/8、ジプテルフタレート 吸収量(DBPA)が50~100 元6/1008 の特性 を有するカーポンプラックにおいて、アグリゲートサイズ分布指数 m が 0.12~ 0.15 であり、かつトルエン着色透過度が20~60 多という特定の物性を有するカーポンプラックを提供するものである。

本発明者らが、多くの市販されている 8 B F 級および G P F 級カーポンプラックのアグリゲートサイズ分布の 超定を実施したところ、アグリゲートサイズ分布投数 s は大部分が 0.1 6 ~ 0.1 7

は75~100%の範囲にあるトルエン箱色透過 度を本発明のカーポンプラックにおいては20~60%、望ましくは35~50%にする必要があり、これにより配合ゴム組成物の加强特性、例えばムーニースコーチタイムを著しく短縮できるのである。

この加強特性の改善は配合ゴム組成物の成形 時での型流れを防止するとともに、加強工程で の作業性を大きく改善することを可能とする。

トルエン潜色透過度が 8 0 多を上回る場合に は加続特性における改良は認められず従来品と 同程度となつてしまい、また、 2 0 多を下回る 場合にはトルエン抽出可能物質が多くなりすぎ て配合ゴムよりの汚れ発生、すなわちスティニ ングが起こり好ましくない。

N₂SA が 20 m/8 以下になると要求される補 強性の維持が困難となり、 35 m/8 を越えると 反発弾性が低下するので好ましくない。また、 DBPA 値が 95 m/100 8 を疎えるとムーニー粘 既が上昇し、短着性の低下等の悪影響を招来す に集中しており、これら市販カーポンプラック では反発弾性と補強性の兼備という条件を調足 することはできない。

本発明において、そのアクリゲート分布招数 ・を 0.12 ~ 0.15 という狭い偶に保持させるこ とにより、ほぼ同等の NaSA および DBP A 値を有 するカーポンプラックと比較して、反発弾性を 同レベルに維持しながら補強性を大幅に向上さ せることが可能である。

しかし、カーポンプラックの』が Q.1 5 を上回るときには反発弾性の上昇は認められるが、引張り強さ等の補強性が同等の NeSA を有する従来カーポンプラックのレベル以上を維持できたくなるので好ましくない。また、』が Q.1 2 を 及発性の低下を招き、従つて補強性と反発弾性の両特性の兼偏性を考慮した場合には、。は Q.1 2 ~ Q.1 5 の範囲に保持する必要がある。

さらに、的述のアクリダートサイズ分布指数 を狭い範囲に特定するとともに従来品において

る恐れがあるので好ましくなく。 50 ms/100g を下回る場合には粒子凝集等による分散不良の 発生が見られるので好ましくない。

さらに、m/8で表示される沃米吸着量(IA) と、m/8で表示される選素吸着比表面積(NiSA) との比、IA/NgSAは、カーポンプラックの表面 化学活性と何らかの相関を有するものと考えら れるが、この比が 0.9 5 を下回る事により動的 特性および補強性に対してより好ましい特性を 示す。

しかし、ソフト系カーポンプラックでは IA とNaSA との差はハード系カーポンプラックより も小さくなる傾向にあり、 袋面積が NaSA で20 ~35 m/8 の範囲において IA/NaSA の比が C75 を下回るカーポンプラックを製造することは困 離となるので、この値を下限とする。

本発明カーメンプラックは、徳強性と反発弾性の両性能を兼備し、かつ加張特性、発熱特性を改良できるゴム組成物を与えるものであり、 SRF級ないしGPP般カーメンプラックのアグリ

特開昭61-283635 (4)

グートサイズ分布指数 ■ を Q 1 2 ~ Q 1 5 K 保持せしめると共ドトルエン着色透過度を 2 0 ~ 6 0 多に特定することによりカーメンプラック配合ゴム組成物に対して従来品と何等の反発弾性を維持しながら相強性の顕著な改善を達成するとともに、加張特性、発熱特性をも改良する事が可能である。

以下に本発明カーポンプラックの製造例を示す。

製 造 例

同筒形状の燃焼室(内径 4 5 0 mm が、 及さ 300 mm)と前記燃焼室前半部分において設置された 投級方向位置に中心難を有する 2 個の第 1 の空気 3 人口 とは独立した 6 個の放射状の第 2 の天然 2 人口とは独立した 6 個の放射状の第 2 の天然 2 人口 とは独立した 6 個の放射状の第 2 の天然 2 人口 となる 5 5 mm のペンテム の の を 2 5 0 mm の 下流 間に設 2 5 0 mm の 下流 間に 設 2 5 5 mm の で 3 人口 の 旋 四方向に 対 して 順 方向 に 扱) または 逆 方向 (逆 接) で 3 人 で 5 る よ

対照カーポンプランクとしてSBF-LM(簡品名: 旭寺 3 5)、SBP(商品名: 旭寺 5 0)およびGPF(商品名: 旭寺 5 5)のカーポンプランクの性状についても併記した。

原料油としては比重(15/4℃)1130、動 粘度 I & 8 e8t (5 0 ℃)、残留炭素 9.5 %、 初留点 2 0 2 ℃ BMC I 1 6 0 の性状を有する高 芳香族炭化水素を用い、軸方向に質抜導入した。 (以下余白)

うに設けた同一断面の上下端を通る平行かつ接 製方向で各々 ←本の導入口を有する 2 組の第 3 の空気および/または天然ガス導入口(内径 40=4)が設置され、第3の導入口の下流機空 間内に複数餌の冷却水圧入喫券装置を設置した 反応継続兼冷却選(内径500m/、長さ4000 ⇒)とからなる、全体が耐火物で被覆されたカ ーポンプラック反応炉を用い、第1および第2 の導入口よりの空気および天然ガスの供給条件、 第3の導入口からのガス体の供給条件および旋 回方向などを適宜調節することにより、比表面 改、ストラクチャー、アグリグートサイズモー ド値(Dat)、アクリゲートサイズ分布指数(e) およびトルエン着色透過度の異なるSRF~GPF 級のファーネスカーポンプラックを製造した。 製造条件および製造されたカーメンプラックの 物理化学特性を教ー1に示した。なお、参考と して得られたカー ポンプラックについて ASTM D 3392-79 の 6.1.1 記載の方法に準じて調 定したところ、 319~1030となつた。

Run 16	1	2	3	4	5	6	7	8	対、照	対照	対照
製造条件;物性	実施例	実施例	実施例:	実施列	比較例	比較例	比較例	実施例	SRF-LM	SRF	GPF
原料油導入量(8/br)	250	250	230	250	230	250	240	250			
原料油等入位置 (ペンチュリ人口より上流側に==)	20	20	20	20	5	40	20	20]	
原科油予熱温度 (°C)	200	200	200	200	200	200	200	200		ļ. ,	j
燃烧室導入NG量(Kg/hr)	25	2 5	2.5	2 5	30	2 5	20	25		}	l l
燃烧室導入空気費(Ke/hr)	490	470	5 5 0°	5 1 0	550	460	400	480		<u> </u>	
反応室導入路空気量(Kg/hr)	300	350	450	350	400	340	420	320			
導入口紙1(正接)	150	180	250	200	300	_	220	200		ļ	
• (逆接)	_	-	_	_		170	_	_			
導入口.66.2 (正接)	150	170	200	150	100	_	200	120.			
* (逆接)	_	-	-	_	_	170	_	_	ļ.		
反応室導入稿 NG 畫(Ke/kr)	5	5	10	5	15	_	5	10			
導入口紙1(正接)	5	5	10	5	15		5	10			
《 (逆接)	-		_		-	·-		_			
DBPA(ml/1008)	5 1.7	6 9. 3	8 6, 5	8 7.2	881	6 8.9	8 7. 6	6 9. 3	50.8	6 7.8	8 7. 5
IA (mg/8)	2 0,7	229	28.1	20.9	2 7. 8	2 3.0	1240	243	221	24.9	26.9
N₂SA (±/8)	2 4 3	2 5, 4	339	2 6.8	341	25.1	2 6.3	24.8	241	25.0	26.4
Det (nm)	3 2 6	315	247	2 7 Z	238	318	276	306	300	317	320
s (—)	0.143	0.136	0.131	0.124	0.115	0.168	0.1 4 2	01 39	0.162	0.174	0.166
トルエン潜色透過度(多)	49.6	5 2 6	43.4	3 8 5	334	4 9.8	8 3.5	51.6	934	8 9.5	9 7. 8

本発明によるカーポンプラックの各特性は、 次のようにして測定される。

DBP吸収量 (DBPA): JISK 6221~1982 A法による。 沃 素 吸 収 量 (IA): JISK 6221-1982 による。

比 着 色 力 : JISK 6221-1982A法による。 沈降分析によるカーポンプラックアグリゲー トサイズ分析法

使用機器

Disk Centrifuge (Photo sedimentementer)

(DCF) (英) Joyce Loebl 社製

測 定 法

若干の界面活性剤を加えた30 多メタノール水溶液中に、00 5~0.1 多のカーポンプラックを加え、超音放処理を施して完全に分散せしめる。25 ▼/▼ ラグリセリン水溶液の洗降液(スピン液)15~30 x6を注加した回転ディスク(diak)の回転数を6000 rpm とし、0.1~0.5 x4の純水を注加して常法によりパッファラインを形成せしめた後、上配分散液0.2~0.3 x4を注加する。

分散液の注加と同時に記録計を動作せしめ、 回転ディスクの外周近傍の一定点を沈降によ つて通過するカーポンプラックアクリゲート の量を光学的に測定して、その量を時間に対 するヒストグラムとして記録する。

沈降時間を、下記の式(Stokes の式の一般型)により、ストークス相当径に換算し、カーポンプランクアグリゲートのストークス相当径とその頻度のヒストグラムを得る。

$$d = \frac{K}{\sqrt{t}} \tag{1}$$

式(1) において、 d は 沈 降 閉 始 後 の 時 間 も で 回 転 ディスクの 光学的 測定点 を 通 過 する カー ポンプラック アグリゲート のストークス 相当 径 である。

定数 K は、 測定時のスピン液の量、粘度、 およびカーポンプラックとの密度差(カーポ ンプラックの真密度を 1.8 6 8/以とする)、 更に回転ディスクの回転数によつて決定され る定数である。例えば、スピン液として 2 5

Dat 及び a の定義

上記湖定操作によって得られるアクリゲートのストークス相当径ヒストグラムにおいて、最多頻度(実際には、光学的測定を行なっているので最大吸光度である)を与えるストークス相当径をDat (mode)と称し、カーポンプラックアグリゲートの平均的大きさの目安とする。

また、当該ヒストグラムにおいて、 Dat (mode)の示す頻度(吸光度)の二分の一の頻度(吸光度)の二分の一の頻度(吸光度)を示し、かつ Dat (mode)よりも大なるストークス相当任を Dae としたとき、 アグリゲートサイズ分布指数 a は、

 $s=0.84932 \times log(D_{so}^{L}/D_{st})$ で定義される。これは、比較的大きなアグリグ ートサイズの分布広さの目安となる。

耐摩耗指数=(8/T)×100 (€

ここで 6 : IRB Æ 5 試験片の 2 5 ∮スリップ率での容積損失。

T:供試試験片の25%スリップ 率での容積損失。

③ 反発弾性試験: レジリエンステスター(東洋

精機製作所製)を用い、B.S (British Standard) 908: Part

A8:1963

③ 発無 特性: ASTM D 623 た単じて測定する。

⑤ その他のゴム特性: JIS K 8300-1974 および JIS K 8301-1975 に準じて 湖定する。

(以下余白)

性能舒鲕試験

表 - I 化示したカーポンプラックの性能評価をする為に、表 - 2 に示す配合比をもつてゴム 組成物を調製し、種々の試験に供した。

發 - 2

配合成分	超量重				
8BR # 1712	1 3 7.5				
カーポンナラック	6.5				
ステアリン酸	1				
亜 鉛 苯	5				
研 黄	1. 5				
加强促進剂 CZ	1.75				

各ゴム組成物の性能評価は、次のゴム特性試験 条件により測定評価した。

ゴム特性試験条件

- ① 配合物の加硫条件:145℃,30分
- ② 耐摩托試験:ランポーン摩耗試験機を用い、スリップ率25 まで確定し、

耐摩耗性は下式で求める。

	1	2	3	4	5	6	7	8	対照	別 既	対 照	IRB #5
	実施例 ·	吳施例	实施例	実施例	比較例	比較例	比較例	奥施例	#35	#50	# 55	
△	3 7.8	3 7.0	4 0.2	3 9.5	4 0. 1	3 7.2	402	4 0.5	3 7.5	3 6.7	390	-
加强速度	15.6	165	162	1 6.0	15.3	161	183	1 6.7	203	201	19.4	142
300多引張応力(為/교)	5 0	5 7	70	68	71	5 4	6 9	5 5	4 7	5 3	6.6	-
反発弹性(粉	5 7.8	5 7. 5	546	560	5 3.0	5 7.8	5 4.6	5 7.5	5 7.7	5 7.7	5.6.0	ı
発 無 (*C)	210	2 1 9	25.0	235	2 6.2	2 1.6	250	2 1.8	220	227	249	-
耐摩耗指数 (IRB#5=100)	5 0	5 2	6 1	5 8	63	4 9	5 7	5 1	4 7	48	5 4	100

※ 加促速度は A - ニースコーチ tg (分) (130℃)で表示した。

表1~3からの考察

イ. 補 強 性

補強性を計るメジャーとして300%モジュラス値および耐摩耗性に着目すると、DBPAおよび NASA の近似する Run & 1 と対照の SRP-LM (商品名:旭中35)の比較において、アクリゲートサイズ分布指数®の値を小とすることによりいずれの特性も向上していることがわかる。 阿様に、 Bun & 2 と対照 SRF (商品名:旭中50)および Bun & 4 と対照 GPF (商品名:旭中55)の比較においても、®の値を小さくした本発明カーポンプラックの方がすぐれた補強性を示している。

Run M B は超ましい安件である IA/N SA 比が外れるために Run M B よりも若干の補強 性の低下が見られるが、それでも a 値の大き い比較例 B および対照 SRF よりも使れている。 Run M 6 では a 値が大きいために 3 0 0 ダ モジュラス値、耐摩耗性の等しい低下がみら れる。

中. 動的特性

DBPA および N_zSA がそれぞれ近似している本発明プラックと対限プラックの動的特性 (反発弾性および発熱)を比較すると、反発 弾性においては顕著な差はなくほぼ同等であ るが、発熱特性において明らかな差異が認め られる。

■が小さい類にはずれるRun & 5 では補強性では向上しているが、反発弾性および発熱特性で低下がみられ、 ●の値は Q 1 2 を下限とすることが理解される。

へ。 その他の特性

ムーニー粘度において、本発明カーポンプラックと対照カーポンプラックとの間で明確な差異は認められないが、加強特性のムーニースコーチ時間において顕著な差がみられる。 このムーニースコーチ時間は一般的に粒子 径が大きくなると延びる傾向にあるが、本発明カーポンプラックはソフト系の粒子径をもっているにもかかわらず、ハード系カーポン プラックのAーニースコーナ時間に近似した 数値を有している。

Run & 7 ではトルエン滑色透過度が本発明 範囲を外れるためにはば等しい DBPA と NaSA をもつ Run & 4 および対照 GPF と比較して、 対照 GPF に近いムーニースコーチ時間となり、 顕著な差は認められなくなる。 従つて、トル エン滑色透過度の上限は 6 0 9 とする。

以上のように、DBPA 50~9 5 ml/1008、N₂SA 20~3 5 ml/8 の特性を有し、さらに、アグリゲートサイズ分布指数 ® を 0.1 2~ 0.1 5 とするとともに、トルエン着色透過度を 20~6 0 多という特定範囲とした本発明カーポンプラックは、ゴム組成物に対して動的特性(反発弾性)を何ら低下させることなく、補強性の向上、作業性の促進および発熱特性の低下を選成できるカー・メンプラックを提供するものである。

特許出顧人 旭 カー メン 株式 会社 代理人 弁理士 月 村 茂 外 1 名等に対す